This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

THIS PAGE BLANK (USPTO)



特許協力条約に基づいて公開された国際出願



(51) 国際特許分類6 H01L 21/304, 21/321, B24B 37/00

(11) 国際公開番号 A1

WO98/1498

(43) 国際公開日

1998年4月9日(09.04.98

PCT/JP97/03490 (21) 国際出願番号 1997年9月30日(30.09.97) (22) 国際出願日 (30) 優先権データ 1996年9月30日(30.09.96) 特願平8/258766 JP 1996年9月30日(30.09.96) 特願平8/258767 1996年9月30日(30.09.96) JP 特願平8/258768 1996年9月30日(30.09.96) 特願平8/258770 1996年9月30日(30.09.96) JP 特廢平8/258774 JP 1996年9月30日(30.09.96) 特願平8/258775 JР 1996年9月30日(30.09.96) 特脳平8/258776 1996年9月30日(30.09.96) JP 特願平8/258781 JP 1996年9月30日(30.09.96) 特願平8/259138 1997年1月28日(28.01.97) JP 特願平9/14371 JP 1997年4月30日(30.04.97) 特願平9/112396 1997年8月1日(01.08.97) 特願平9/207866 (71) 出願人 (米国を除くすべての指定国について) 日立化成工業株式会社 (HITACHI CHEMICAL COMPANY, LTD.)[JP/JP] 〒163-04 東京都新宿区西新宿二丁目1番1号 Tokyo, (JP) (72) 発明者;および (75) 発明者/出願人(米国についてのみ) 吉田誠人(YOSHIDA, Masato)[JP/JP] 〒305 茨城県つくば市松代3-4-3 日立化成松代ハウス202号 Ibaraki, (JP) 芦沢寅之助(ASHIZAWA, Toranosuke)[JP/JP] 〒312 茨城県ひたちなか市足崎315-18 Ibaraki, (JP)

寺崎裕樹(TERASAKI, Hiroki)[JP/JP]

〒305 茨城県つくば市花畑1-15-18 日立化成紫峰寮B207号 lbaraki,(JP) 倉田 靖(KURATA, Yasushi)[JP/JP]

〒305 茨城県つくば市東岡563-38 Ibaraki, (JP)

松沢 純(MATSUZAWA, Jun)[JP/JP]

〒305 茨城県つくば市松代3-4-3日 立化成松代ハウス104号 Ibarakı, (JP)

丹野清仁(TANNO, Kiyohito)[JP/JP]

〒319-12 茨城県日立市石名坂町2-27-14 Ibaraki, (JP)

大槻裕人(OOTUKI, Yuuto)[JP/JP]

〒316 茨城県日立市台原町1-4-8 lbaraki, (JP)

(74) 代理人

弁理士 富田和子, 外(TOMITA, Kazuko et al.)

〒220 神奈川県横浜市西区北幸2丁目9-10

横浜HSビル7階 Kanagawa,(JP)

AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, GB, GE, GH, HU, IL, IS, KE, KG, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZW, ARIPO特許 (GH, KE, LS, MW, SD, SZ, UG, ZW), ユーラシア特許 (AM, (81) 指定国 AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), 欧州特許 (AT, BE, CH, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SF), OAPI特許 (BF, BJ, CF, CG, C1, CM, GA, GN, ML, MR, NE, SN, TD, TG)

添付公開書類

国際調査報告書

CERIUM OXIDE ABRASIVE AND METHOD OF ABRADING SUBSTRATES (54) Title:

酸化セリウム研磨剤および基板の研磨法 (54)発明の名称

A cerium oxide abrasive for abrading surfaces of an SiO₂ insulating film or the like film without causing defects and at high speeds (57) Abstract The abrasive includes a slurry obtained by dispersing, in a medium, the cerium oxide particles having diameters of primary particles of from 10 to 600 nm, a median value of 30 to 250 nm, a median value of particle diameters of 150 to 600 nm, and a maximum diameter of not larger than 3000 nm.

(57)要約

本発明は、Si〇、絶縁膜等の被研磨面を傷なく高速に研磨する酸化セリウム研磨剤を提供するものである。

本発明の研磨剤は、一次粒子の径が10~600nmで中央値が30~250nmであり粒子径の中央値が150~600nmで最大径が3000nm以下である酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含む。

PCTに基づいて公開される国際出願のパンフレット第一頁に記載されたPCT加盟国を同定するために使用されるコード(参考情報)

1

明細書

酸化セリウム研磨剤および基板の研磨法

技術分野

本発明は、本発明は、酸化セリウム研磨剤および基板の研磨法に関する。

背景技術

従来、半導体装置の製造工程において、プラズマーCVD(chemical vapor deposition)、低圧-CVD等の方法で形成されるSiO.絶縁膜等無機絶縁膜層を平坦化するための化学機械研磨剤として、コロイダルシリカ系の研磨剤が一般的に検討されている。コロイダルシリカ系の研磨剤は、シリカ粒子を四塩化珪酸を熱分解する等の方法で粒成長させ、アンモニア等のアルカリ金属を含まないアルカリ溶液でpH調整を行って製造している。しかしながら、この様な研磨剤は無機絶縁膜の研磨速度が充分な速度を持たず、実用化には低研磨速度という技術課題がある。

一方、フォトマスク用ガラス表面研磨として、酸化セリウム研磨剤が用いられている。酸化セリウム粒子はシリカ粒子やアルミナ粒子に比べ硬度が低く、したがって研磨表面に傷が入りにくいことから仕上げ鏡面研磨に有用である。

2

また、酸化セリウムは強い酸化剤として知られるように化学的活性な性質を有している。この利点を活かし、絶縁膜用化学機械研磨剤への適用が有用である。しかしながら、フォトマスク用ガラス表面研磨用酸化セリウム研磨剤をそのまま無機絶縁膜研磨に適用すると、1次粒子径が大きく、そのため絶縁膜表面に目視で観察できる研磨傷が入ってしまう。

発明の開示

本発明は、SiO,絶縁膜等の被研磨面を傷なく高速に研磨することが可能な酸化セリウム研磨剤および基板の研磨法を提供するものである。

本発明の酸化セリウム研磨剤は、一次粒子径の中央値が30~250nmであり粒子径の中央値が150~600nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含むものである。

また本発明の酸化セリウム研磨剤は、一次粒子径の中央値が100~250nmであり粒子径の中央値が150~350nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含むものであることができる。

上記の酸化セリウム粒子では、一次粒子の最大径は600nm以下が好ましく、一次粒子径は10~600nmであることが好ましい。

また本発明の酸化セリウム研磨剤は、一次粒子径の中央値が30~70nmであり粒子径の中央値が250~600nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含むものであることができる。

上記の酸化セリウム粒子では、一次粒子径は10~10 0nmであることが好ましい。

本発明の酸化セリウム研磨剤では、酸化セリウム粒子の 最大径は3000nm以下であることが好ましい。

媒体として水を使用することができ、例えば水溶性有機高分子、水溶性陰イオン界面活性剤、水溶性非イオン性界面活性剤および水溶性アミンから選ばれる少なくとも1種である分散剤が使用され、ポリアクリル酸アンモニウム塩が好ましい。

酸化セリウム粒子は炭酸セリウムを焼成した酸化セリウムが好ましく使用される。

半発明の酸化セリウム研磨剤で、例えばシリカ膜が形成された半導体チップ等の所定の基板を研磨することができる。

発明を実施するための最良の形態

一般に酸化セリウムは、炭酸塩、硫酸塩、蓚酸塩等のセリウム化合物を焼成することによって得られる。TEOS-CVD法等で形成されるSiO.絶縁膜は1次粒子径が

大きく、かつ結晶歪が少ないほど、すなわち結晶性がよいほど高速研磨が可能であるが、研磨傷が入りやすい傾向がある。そこで、本発明で用いる酸化セリウム粒子は、あまり結晶性を上げないで作製される。また、半導体チップ研磨に使用することから、アルカリ金属およびハロゲン類の含有率は1 p p m 以下に抑えることが好ましい。

本発明の研磨剤は高純度のもので、Na、K、Si、Mg、Ca、Zr、Ti、Ni、Cr、Feはそれぞれ1ppm以下、Alは10ppm以下である。

本発明において、酸化セリウム粒子を作製する方法として焼成法が使用できる。ただし、研磨傷が入らない粒子を作製するためにできるだけ結晶性を上げない低温焼成が好ましい。セリウム化合物の酸化温度が300℃であることから、焼成温度は600℃以上900℃以下が好ましい。

炭酸セリウムを600℃以上900℃以下で5~300 分、酸素ガス等の酸化雰囲気で焼成すること好ましい。

焼成された酸化セリウムは、ジェットミル等の乾式粉砕、ビーズミル等の湿式粉砕で粉砕することができる。ジェットミルは例えば化学工業論文集第6巻第5号(1980年)527~532頁に説明されている。焼成された酸化セリウムをジェットミル等の乾式粉砕で粉砕すると粉砕残りの発生が観察された。

本発明における酸化セリウムスラリーは、上記の方法により製造された酸化セリウム粒子を含有する水溶液または

この水溶液が削回収した酸化セリウム粒子、水おとに制なる組成物を分散させることは制量がある。ここで、酸化セリウム粒子ので、酸化セリウム粒子ので、酸化セリウム粒子ので、酸化セリウム粒子ので、酸酸化セリウム粒子のの濃度には重量類として、カウリルのは、カウリカーの水溶性をある。また分りの水溶性をある。また分りの水溶性をある。また分りの水溶性をある。また分りの水溶性をでは、カウリカムをでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、ボールカムが変性をできないが変に、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカムが溶性をでは、カウリカの水溶性をでは、カウリカムが変に、カウリカムが変性をできなどが挙げられる。

ポリアクリル酸アンモニウム塩、特に重量平均分子量 5 0 0 0 ~ 2 0 0 0 0 のポリアクリル酸アンモニウム塩が好ましい。これらの分散剤の添加量は、スラリー中の粒子の分散性および沈降防止性などから酸化セリウム粒子 1 0 0 重量部に対して 0 . 0 1 重量部から 5 重量部の範囲が好ましく、その分散効果を高めるためには分散処理時に分散機の中に粒子と同時に入れることが好ましい。

これらの酸化セリウム粒子を水中に分散させる方法としては、通常の撹拌機による分散処理の他に、ホモジナイザー、超音波分散機、ボールミルなどを用いることができる。

特に酸化セリウム粒子を1μm以下の微粒子として分散させるためには、ボールミル、振動ボールミル、遊星ボールミル、媒体撹拌式ミルなどの湿式分散機を用いることが好ましい。また、スラリーのアルカリ性を高めたい場合には、分散処理時または処理後にアンモニア水などの金属イオンを含まないアルカリ性物質を添加することができる。

本発明の酸化セリウム研磨剤は、上記スラリーをそのまま使用してもよいが、N,N-ジエチルエタノールアミン、N,N-ジメチルエタノールアミン、アミノエチルエタノールアミン等の添加剤を添加して研磨剤とすることができる。

本発明のスラリーに分散される酸化セリウム粒子を構成する一次粒子径の中央値は30~250nmであり、粒子径の中央値は150~600nmである。

一次粒子径の中央値が30nm未満または粒子径の中央値が150nm未満であればSiO,絶縁膜等の被研磨面を高速に研磨することができず、一次粒子径の中央値が250nmを越えるまたは粒子径の中央値が600nmを越えるとSiO,絶縁膜等の被研磨面に傷が発生する。

また、一次粒子径の中央値が100~250nmであり粒子径の中央値が150~350nmである酸化セリウム粒子が好ましく、それぞれの中央値が上記下限値未満であると研磨速度が小さくなり、上限値を越えると傷が発生しやすい。

上記の酸化セリウム粒子では、一次粒子の最大径は600nm以下が好ましく、一次粒子径は10~600nmであることが好ましい。一次粒子が600nmを上限値を越えると傷が発生しやすく、10nm未満であると研磨速度が小さくなる。

また、一次粒子径の中央値が30~70nmであり粒子径の中央値が250~600nmである酸化セリウム粒子が好ましく、それぞれの中央値が上記下限値未満であると研磨速度が小さくなり、上限値を越えると傷が発生しやすい。

上記の酸化セリウム粒子では、一次粒子径は10~10 0nmであることが好ましく、一次粒子が10nm未満であると研磨速度が小さくなり、100nmを上限値を越えると傷が発生しやすくなる。

本発明の酸化セリウム研磨剤では、酸化セリウム粒子の最大径は3000nm以下であることが好ましい。酸化セリウム粒子の最大径が3000nmを越えると傷が発生しやすい。

焼成酸化セリウムをジェットミル等の乾式粉砕で粉砕した酸化セリウム粒子には粉砕残りが含まれ、この粉砕残り粒子は一次粒子が再凝集した凝集体とは異なっており、研磨時の応力により破壊され活性面を発生すると推定され、SiO.絶縁膜等の被研磨面を傷なく高速に研磨することに寄与していると考えられる。

本発明のスラリーには、3000nm以下の粉砕残り粒子を含むことができる。

本発明で、一次粒子径は、走査型電子顕微鏡(例えば(株)日立製作所製 S-900型)による観察で測定する。スラリー粒子である酸化セリウム粒子径は、レーザ回折法(例えばマルバーンインスツルメンツ社製 Master Sizer microplus、屈折率:1.9285、光源:He-Neレーザー、吸収0)によって測定する。

本発明のスラリーに分散された酸化セリウム粒子を構成する一次粒子のアスペクト比は、1~2、中央値1.3が好ましい。アスペクト比は走査型電子顕微鏡(例えば(株)日立製作所製 S-900型)による観察で測定する。

本発明のスラリーに分散された酸化セリウム粒子として、粉末 X 線リートベルト法(R I E T A N ー 9 4)による解析で等方的微小歪を表わす構造パラメーター: Y の値が 0 · 以上 0 · 7 0 以下である酸化セリウム粒子を使用することができる。このような結晶歪みを有する酸化セリウムな子を使用することにより、被研磨表面に傷をつけることなく、かつ高速に研磨することができる。

本発明のスラリーに分散された酸化セリウム粒子の比表面積は7~45 m²/gが好ましい。比表面積が7 m²/g 未満だと被研磨表面に傷をつけるやすくなり、45 m²/gを越えると研磨速度が遅くなる傾向にある。スラリーの 酸化セリウム粒子の比表面積は分散される酸化セリウム粒子の比表面積と同じである。

本発明のスラリー中の酸化セリウム粒子のゼータ電位は -100mV以上-10mVが好ましい。これにより酸化セリウム粒子の分散性を良好にし、被研磨表面に傷をつけることなく、かつ高速に研磨することができる。

本発明のスラリーに分散された酸化セリウム粒子は、平均粒径が200nm以上400nm以下で粒度分布の半値幅が300nm以下とすることができる。

本発明のスラリーの p H は 7 以上 1 0 以下が好ましく、 8 以上 9 以下がより好ましい。

スラリー調整後、ポリエチレン等の容器に入れ5~55 ℃で7日以上、より好ましくは30日以上放置して使用すれば傷の発生が少なくなる。

本発明のスラリーは分散性に優れ沈降速度が遅く、直径 10cm高さ1mの円中のどの高さの位置でも2時間放置 濃度変化率が10%未満である。

本発明の酸化セリウム研磨剤が使用される無機絶縁膜の作製方法として、低圧CVD法、プラズマCVD法等が挙げられる。低圧CVD法によるSiO,絶縁膜形成は、Si源としてモノシラン:SiH、酸素源として酸素:O,を用いる。このSiH、一O,系酸化反応を400℃程度以下の低温で行わせることにより得られる。高温リフローによる表面平坦化を図るためにリン(P)をドープするとき

には、SiH.-O,-PH,系反応ガスを用いることが好ましい。プラズマCVD法は、通常の熱平衡下では高温を必要とする化学反応が低温でできる利点を有する。プラスルる。反応ガスとしては、Si源としてSiH,、酸素トランが変更には、容量結合型と誘導結合型の2つが酸素トランのでのを用いたSiH,-N、O系ガスとテトランのでは、Si源に用いたTEOS-O,系ガス(TEOS-プラズマCVD法)が挙げられる。基をジラン(TEOS)をSi源に用いたTEOS-プラズマCVD法)が過度は250℃~400℃、反応圧力は67~400Paの範囲が好ましい。このように、本発明のSiO,絶縁膜にはリン、ホウ素等の元素がドープされていても良い。

工を施すことが好ましい。研磨条件には制限はないが、定盤の回転速度は半導体が飛び出さない様に100ェpm以下の低回転が好ましく、半導体基板にかける圧力は研磨後に傷が発生しない様に1kg/cm゚以下が好ましい。研磨している間、研磨布にはスラリーをポンプ等で連続的に供給する。この供給量には制限はないが、研磨布の表面が常にスラリーで覆われていることが好ましい。

研磨終了後の半導体基板は、流水中で良く洗浄後、スピンドライヤ等を用いて半導体基板上に付着した水滴を払い落としてから乾燥させることが好ましい。このようにして平坦化されたSi〇₂絶縁膜層の上に、第2層目のアルミニウム配線を形成し、その配線間および配線上に再度上記方法によりSiО₂絶縁膜を形成後、上記酸化セリウム研磨剤を用いて研磨することによって、絶縁膜表面の凹凸を解消し、半導体基板全面に渡って平滑な面とする。この工程を所定数繰り返すことにより、所望の層数の半導体を製造する。

本発明の酸化セリウム研磨剤は、半導体基板に形成されたSi〇. 絶縁膜だけでなく、所定の配線を有する配線板に形成されたSi〇. 絶縁膜、ガラス、窒化ケイ素等の無機絶縁膜、フォトマスク・レンズ・プリズムなどの光学ガラス、ITO(indium tin oxide)等の無機導電膜、ガラスおよび結晶質材料で構成される光集積回路・光スイッチング素子・光導波路、光ファイバーの端面、シンチレータ

等の光学用単結晶、固体レーザ単結晶、青色レーザ用LED(light Emitting Diode)サファイア基板、SiC、GaP、GaAS等の半導体単結晶、磁気ディスク用ガラス基板、磁気ヘッド等を研磨するために使用される。

このように本発明において所定の基板とは、SiO,絶縁膜が形成された半導体基板、SiO,絶縁膜が形成された半導体基板、SiO,絶縁膜が形成された配線板、ガラス、窒化ケイ素等の無機絶縁膜、フォトマスク・レンズ・プリズムなどの光学ガラス、ITO等の無機等電膜、ガラスおよび結晶質材料で構成される光集の無いの光学の光学用単結晶、固体レーザ単結晶、青色レーザ用LEDサファイア基板、SiC、GaP、GaAレーザ用LEDサファイア基板、SiC、GaP、GaA、S等の半導体単結晶、磁気ディスク用ガラス基板、磁気へッド等を含む。

酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーと所定の基板上に設けられた絶縁膜層の一部との化学反応により、 反応層を形成させ、その反応層を酸化セリウム粒子で機械 的に除去することにより、高速かつ研磨傷が入らないで絶 縁膜層を研磨することができる。

フォトマスク用ガラス表面研磨として、酸化セリウム研磨剤が用いられている。酸化セリウム粒子はシリカ粒子やアルミナ粒子に比べ硬度が低く、したがって研磨表面に傷が入りにくいことから仕上げ鏡面研磨に有用である。また、酸化セリウムは強い酸化剤として知られるように化学的活

性な性質を有している。この利点を活かし、絶縁膜用化学機械研磨剤への適用が有用である。しかしながら、フォトマスク用ガラス表面研磨用酸化セリウム研磨剤をそのまま絶縁膜研磨に適用すると、粒子の結晶性が高く、そのため絶縁膜表面に目視で観察できる研磨傷が入ってしまう。

結晶性を決定する因子として、結晶子サイズと結晶歪がある。結晶子サイズが1μm以上と極端に大きいとは研磨傷が入りやすく、また結晶子サイズが小さくでも結晶でいたがあると研磨傷が入ることがある。たださいがあると研磨傷が入らないが、高速研磨が入らないが、高速研磨のないが入らないが、高速研磨を可能にする酸化セリウム粒子にする酸化セリウム粒子には適正するしたがの高速ででなる。研磨速度を決定する因子として、上記記述の粒子の結晶性ばかりでなく酸化セリウムの活性な化学的性質がある。

粒子硬度が酸化セリウム粒子よりかたいシリカ粒子を使 用したにも関わらずシリカスラリーの研磨速度は酸化セリ ウムスラリーの研磨速度より著しく遅い。このことは、化 学機械研磨法の化学的因子が酸化セリウムスラリーの方が 強いことを示している。SiO. 絶縁膜表面はpH3以上 の水素濃度溶液中では負に帯電している。正に帯電してい る酸化セリウム粒子を使用したスラリーで研磨すると、酸 化セリウムを主成分とした不活性膜が形成される。この不 活性膜は水洗では除去できず、硝酸等の強酸性液によって 除去されるものである。酸による不活性膜除去と同時に絶 縁膜層が1000nm以上除去される。除去された絶縁膜 は不活性膜形成時に生成された反応層である。また、酸化 セリウム粒子が負に帯電しているときにも不活性膜が形成 される。不活性膜の絶縁膜への付着度は粒子の帯電度合に 依存する。たとえば帯電している負の絶対値が大きいとき に形成する不活性膜は水洗、ブラシ洗浄により取り除くこ とができる。すなわち、不活性膜と反応層の形成度合は粒 子の帯電状態に依存する。この不活性膜形成の現象は、シ リカスラリーには見られず酸化セリウムスラリー特有の現 象であり、この現象が高速研磨を決定する1つの因子であ る。この不活性膜と反応層を酸化セリウム粒子が削りとる。 この現象が化学機械研磨法の機械的要素である。粒子の結 晶性が悪いと反応層を除去することができず研磨速度が遅 くなる。反対に結晶性が良い粒子では反応層を容易に除去

でき、除去後すばやく形成される反応層も素早く削りとる ことができ、反応層形成 - 粒子による研磨が次々に起こり 結果として、高速研磨が可能となる。

酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含む酸化セリウム研磨剤で、ある特定の1種類の膜の表面のみに研磨が進行しないような不活性膜を形成して、その他の膜を選択的に研磨することにより、基板上に2種類以上の異なる膜からなる形成層を研磨することができる。

基板上に 2 種類以上の異なる膜からなる形成層のうちある特定の 1 種類の膜の表面のみに研磨が進行しないような

不活性膜を形成して、その不活性膜が形成された膜部分を ストッパーとして、その他の膜を選択的に研磨することに より前記形成層を平坦化することができる。

このような基板上に形成された2種類以上の異なる膜からなるものとしては、基板が半導体基板であり、その上の形成層が有機SOG(spin-on glass)膜および化学気相堆積や熱酸化によって形成されたSiO,膜であり、不活性化膜が形成される膜がSiO,膜で、選択的に研磨される膜が有機SOG膜とすることができる。

有機SOG膜とは、例えばアルコキシシランおよびアルキルアルコキシシランをアルコールなどの有機溶媒中で水および触媒を添加することにより加水分解して得られる塗布液をスピンコート法などにより基板に塗布後、加熱処理

により硬化さたものである。

このような絶縁膜において、絶縁中のシロキサン結合に 由来するSi原子数とアルキル基に由来するC原子数が、

C原子数/ (Si原子数+C原子数) ≧ 0. 1 の関係にある絶縁膜が好ましい。

平坦化された有機SOG絶縁膜層の上に、CVD-SiO、膜、そして第2層目のアルミニウム配線を形成し、その配線間および配線上に再度、下層CVD-SiO、薄膜および有機SOG絶縁膜を形成後、上記酸化セリウムスリーを用いて研磨することによって、絶縁膜層である。とは、単導体基板全面に渡って平滑な面とする。と解消し、半導体基板全面に渡り、所望の層数の半導体を製造する。この研磨方法を利用した2種類以上の原でなる形成膜を研磨を利用した2種類はすることができる。簡略化および高精度化を実現することができる。

実施例1

(酸化セリウム粒子の作製1)

炭酸セリウム水和物 2 k g を白金製容器に入れ、 8 0 0 ℃で 2 時間空気中で焼成することにより黄白色の粉末を約 1 k g 得た。この粉末を X 線回折法で相同定を行ったところ酸化セリウムであることを確認した。焼成粉末粒子径は

3 0 ~ 1 0 0 µ m であった。焼成粉末粒子表面を走査型電 子顕微鏡で観察したところ、酸化セリウムの粒界が観察さ れた。粒界に囲まれた酸化セリウムー次粒子径を測定した ところ、その分布の中央値が190nm、最大値が500 nmであった。焼成粉末についてX線回折精密測定を行い、 その結果についてリートベルト法(RIETAN-94) による解析で、一次粒子径を表わす構造パラメータ:Xの 値が〇. 〇8〇、等方的微少歪みを表わす構造パラメータ: Yの値が O. 223であった。酸化セリウム粉末1kgを ジェットミルを用いて乾式粉砕を行った。粉砕粒子につい て走査型電子顕微鏡で観察したところ、一次粒子径と同等 サイズの小さな粒子の他に、1μmから3μmの大きな粉 砕残り粒子と 0.5から 1μmの粉砕残り粒子が混在して いた。粉砕残り粒子は、一次粒子の凝集体ではない。粉砕 粒子についてX線回折精密測定を行い、その結果について リートベルト法(RIETAN-94)による解析で、-次粒子径を表わす構造パラメータ: X の値が O . O 8 5、 等方的微少歪みを表わす構造パラメータ: Yの値が〇. 2 64であった。この結果、粉砕による一次粒子径変量はほ とんどなく、また粉砕により粒子に歪みが導入されていた。 さらにBET法による比表面積測定の結果、10m²/g であることがわかった。

(酸化セリウム粒子の作製2)

炭酸セリウム水和物2kgを白金製容器に入れ、750 ℃ で 2 時 間 空 気 中 で 焼 成 す る こ と に よ り 黄 白 色 の 粉 末 を 約 1 k g 得た。この粉末を X 線 回 折 法 で 相 同 定 を 行 っ た と こ ろ、酸化セリウムであることを確認した。 焼成粉末粒子径 は30~100μmであった。焼成粉末粒子表面を走査型 電子顕微鏡で観察したところ、酸化セリウムの粒界が観察 さ れ た 。 粒 界 に 囲 ま れ た 酸 化 セ リ ウ ム 一 次 粒 子 径 を 測 定 し たところ、その分布の中央値が141nm、最大値が40 0 n m であった。焼成粉末について X 線回折精密測定を行 い、その結果についてリートベルト法(RIETAN-9 4)による解析で、一次粒子径を表わす構造パラメータ: Xの値が0.101、等方的微少歪みを表わす構造パラメ ータ:Yの値が0.223であった。酸化セリウム粉末1 k g を ジェット ミル を 用 い て 乾 式 粉 砕 を 行 っ た 。 粉 砕 粒 子 について走査型電子顕微鏡で観察したところ、一次粒子径 と同等サイズの小さな粒子の他に、1μmから3μmの大 きな粉砕残り粒子と 0 . 5 から 1 μ m の 粉砕残り粒子が混 在していた。粉砕残り粒子は、一次粒子の凝集体ではない。 粉 砕 粒 子 に つ い て X 線 回 折 精 密 測 定 を 行 い 、 そ の 結 果 に つ いてリートベルト法(RIETAN-94)による解析で、 一次粒子径を表わす構造パラメータ: X の値が0.104、 等 方 的 微 少 歪 み を 表 わ す 構 造 パ ラ メ ー タ : Y の 値 が 0 . 3 15であった。この結果、粉砕による一次粒子径変量はほ とんどなく、また粉砕により粒子に歪みが導入されていた。 さらにBET法による比表面積測定の結果、16 m²/gであることがわかった。

(酸化セリウムスラリーの作製)

上記作製1,2の酸化セリウム粒子1kgとポリアクリル酸アンモニウム塩水溶液(40重量%)23gと脱イオン水8977gを混合し、攪拌しながら超音波分散を10分間施した。得られたスラリーを1μmフィルターでろ過をし、さらに脱イオン水を加えることにより3重量%研磨剤を得た。スラリーのpHは8.3であった。

スラリー粒子の粒度分布をレーザー回折法(測定装置:マルバーンインスツルメンツ社製Master Sizer microplus、屈折率:1.9285、光源:He-Neレーザー、吸収0で測定)を用いて調べたところ、中央値がともに200nmであった。最大粒子径は780nm以上の粒子が0体積%であった。

スラリーの分散性およびスラリー粒子の電荷を調べるため、スラリーのゼータ電位を調べた。両側に白金製電板を取り付けてある測定セルに酸化セリウムスラリーを ること 印加した。 電圧を 印加 けったる できる できる できる。 ゼータ電位を 求めることができる。 ゼータ電位 を求めることができる。 ゼータ電位を 求めることができる。 ゼータ電位を 水のゼータ電位を 水のることができる。 ゼータ電位 を求めることができる。 ゼータ電位 表記 に 荷電し、 一 5 0 m V、 一 6 3 m

Vと絶対値が大きく分散性が良好であることを確認した。

(絶縁膜層の研磨)

保持する基板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーにTEOS-プラズマCVD法で作製したSiO₂絶縁膜を形成させたSiウエハをセットし、多孔質ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼り付けた定盤上に絶縁膜面を下にしてホルダーを載せ、さらに加工荷重が300g/cm²になるように重しを載せた。

定盤上に上記の酸化セリウムスラリー(固形分:3重星%)を50m1/分の速度で滴下しながら、定盤を30rpmで2分間回転させ、絶縁膜を研磨した。研磨後ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄した。洗浄後、ウエハをスピンドライヤーで水滴を除去し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させた。

光干渉式膜厚測定装置を用いて、研磨前後の膜厚変化を 測定した結果、この研磨によりそれぞれ600mm、58 0mm(研磨速度:300mm/分、290mm/分)の 絶縁膜が削られ、ウエハ全面に渡って均一の厚みになって いることがわかった。また、光学顕微鏡を用いて絶縁膜表 面を観察したところ、明確な傷は見られなかった。 (酸化セリウム粒子の作製)

炭酸セリウム水和物2kgを白金製容器に入れ、700℃で2時間空気中で焼成することにより黄白色の粉末をX線回折法で相同定を行った子径を強回折法を推った。この粉末をX線回折法で相同定を行った子径を確認した。焼成粉末を大径ではが100μmであることを確認が表表を変にした。焼成粉末を大変を変にした。一次の分布の中央値が50μmにから、その分布の中央値が50μmにから、その結果についてリートベルト法(RIETAN-94)による解析で、一次粒子を表わす構造パラメータ:Yの値が0.350であった。

酸化セリウム粉末1kgをジェットミルを用いて乾式粉砕を行った。粉砕粒子について走査型電子顕微鏡で観察したところ、一次粒子径と同等サイズの小さな粒子の他に、2μmから4μmの大きな粉砕残り粒子と0.5から1.2μmの粉砕残り粒子が混在していた。粉砕残り粒子はない。粉砕粒子についてX線回折精密測定を行い、その結果についてリートベルト法(RIETAN-94)による解析で、一次粒子径を表わす構造パラメータ:Xの値が0.302、等方的微少歪みを表わす

構造パラメータ: Yの値が O. 4 1 2 であった。この結果、粉砕による一次粒子径変量はほとんどなく、また粉砕により粒子に歪みが導入されていた。さらに B E T 法による比表面積測定の結果、4 0 m²/g であることがわかった。

(酸化セリウムスラリーの作製)

上記作製の酸化セリウム粒子1kgとポリアクリル酸アンモニウム塩水溶液(40重量%)23gと脱イオン水8977gを混合し、攪拌しながら超音波分散を10分間施した。得られたスラリーを2μmフィルターでろ過し、さらに脱イオン水を加えることにより3重量%の研磨剤を得た。スラリーpHは8.0であった。スラリーをであった。スラリーが1us、屈折率:1.9285)を用いて調べたところ、中央値が510nmで、最大粒子径は1430nm以上の粒子が0%であった。

スラリーの分散性およびスラリー粒子の電荷を調べるため、スラリーのゼータ電位を調べた。両側に白金製電極を取り付けてある測定セルに酸化セリウムスラリーを入れ、両電極に10Vの電圧を印加した。電圧を印加することを印加する。この移動速度を求めることを持つ電極側に移動する。この移動速度を求めることにより粒子のゼータ電位を求めることができる。ゼータ電位測定の結果、マイナスに荷電し、-64mVと絶対値が大きく分

散性が良好であることを確認した。

(絶縁膜層の研磨)

保持する基板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーにTEOS-プラズマCVD法で作製したSiO. 絶縁膜を形成させたSiウエハをセットし、多孔質ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼り付けた定盤上に絶縁膜面を下にしてホルダーを載せ、さらに加工加重が300g/cm'になるように重しを載せた。

実施例3

(酸化セリウム粒子の作製)

酸化セリウム粉末1kgをビーズミルを用いて湿式粉砕を行った。粉砕粒子を含む液を乾燥し、乾燥粒子をボールミル粉砕を行った。粉砕粒子について走査型電子顕微鏡で観察したところ、一次粒子径と同等サイズの粒子まで粉砕されており、大きな粉砕残りは見られなかった。粉砕粒子についてX線回折精密測定を行い、その結果についてリートベルト法(RIETAN-94)による解析を行ったところ、一次粒子径を表わす構造パラメーター:Xの値がO.

○85、等方的微少歪みを表わす構造パラメーター: Yの値が○.3○○であった。この結果、粉砕による一次粒子径変量はほとんどなく、また粉砕により粒子に歪みが導入されていた。さらにBET法による比表面積測定の結果、1○m²/gであることがわかった。

(酸化セリウムスラリーの作製)

上記作製の酸化セリウム粒子1kgとポリアクリル酸アンモニウム塩水溶液(40重量%)23gと脱イオン水8977gとを混合し、攪拌しながら超音波分散を10分間 した。得られたスラリーを1μmフィルターでろ過をを削した。はいて調でを加えることにより3重量%研磨剤を含めた。スラリーpHは8.3であった。スラリーを1μsに加速をであるとしてででは、側定装置:Master Sizer製microplus、屈折率:1.9285)を用いて調べたところ、中央値が290nmで、最大粒子径は780nm以上の粒子が0%であった。

結果、マイナスに荷電し、-50mVと絶対値が大きく分散性が良好であることを確認した。

(絶縁膜層の研磨)

保持する基板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーにTEOSープラズマCVD法で作製したSiOュ絶縁膜を形成させたSiウエハをセットし、多孔質ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼り付けた定盤上に絶縁膜面を下にしてホルダーを載せ、さらに加工加重が300g/cm²になるように重しを載せた。定盤上に上記の酸化セリウムスラリー(固形分:3重量%)を35m1/分の速度で滴下しながら、定盤を30rpmで2分間回転させ、絶縁膜を研磨した。

研磨後、ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄した。洗浄後、ウエハをスピンドライヤーで水滴を除去し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉式膜厚測定を囲いて、研磨前後の膜厚変化を測定した結果、この研磨速度:280nm/分)の絶縁度が削られ、ウエハ全面に渡って均一の厚みになっていることがわかった。また、光学顕微鏡を用いて絶縁膜表面を観察したところ、明確な傷は見られなかった。

実施例4

(酸化セリウム粒子の作製)

炭酸セリウム水和物 2 kgを白金製容器に入れ、700℃で 2 時間空気中で焼成することには 1 kg得た。この粉末を X線回折に 2 を行った 2 を確認 2 にで 3 の 2 年間 2 をを 2 とを 2 を 3 の 2 年間 2 を 3 の 3 の 4 年 2 年 3 の 3 の 4 年 3 の 5 の 5 の 6 年 5 の 7 を 8 年 5 の 7 を 8 年 7 の 7 を 8 年 7 の 8 年 7 の 8 年 7 の 9 年 8 年 7 の 9 年 8 年 7 の 9 年 8 年 7 の 8 年 7 の 9 年 8 年 7 の 8 年 7 の 9 年 8 年 7 の 9 年 7 の 8 年 7 の 9 年 7 の 8 年 7 の 9 年 7 の 8 年 7 の 9 年

酸化セリウム粉末1kgをビーズミルを用いて湿式粉砕を行った。粉砕粒子を含む液を乾燥し、乾燥粒子をが微し、乾燥粒子を顕微ないて走査型電子顕微なでででででいるところ、一次粒子径と同等サイズのお子のがでかられており、大きな粉砕残りは見られなかた。粉砕子についてX線回折精密測定を行い、その結果についてX線回折精密測定を行い、その結果でしたがしたのいてX線回折精密測定を行い、その結果がラメーターに入れたは(RIETAN-94)による解析をつったがルト法(RIETAN-94)による解析をつったがルト法(RIETAN-94)による解析をつったがルト法(RIETAN-94)による解析をつったがルト法(RIETAN-94)による解析をつったが、一次粒子径を表わす構造パラメーター:Yの302、等方的微少歪みを表わす構造パラメーター:

値が 0. 4 5 0 であった。この結果、粉砕による一次粒子径変量はほとんどなく、また粉砕により粒子に歪みが導入されていた。さらにBET法による比表面積測定の結果、4 0 m²/g であることがわかった。

(酸化セリウムスラリーの作製)

上記作製の酸化セリウム粒子1kgとポリアクリル酸アンモニウム塩水溶液(40重量%)23gと脱イオン水8977gとを混合し、攪拌しながら超音波分散を10分間施した。得られたスラリーを1μmフィルターでろ過を得た。スラリーpHは8.5であった。スラリー粒子の粒度分布をレーザー回折法(測定装置:Master Sizer製microp1us、屈折率:1.9285)を用いて調べたところ、中央値が290nmで、最大粒子径は780nm以上の粒子が0%であった。

スラリーの分散性およびスラリー粒子の電荷を調べるため、スラリーのゼータ電位を調べた。両側に白金製電極を取り付けてある測定セルに酸化セリウムスラリーを入れた。電圧を印加した。電圧を印加することを印加した。電荷と反対の個ではより電極側に移動する。この移動速度を求めることによりな子のゼータ電位を求めることができる。ゼータ電位に移動する。まれてきる。ゼータ電位が大きく分結果、マイナスに荷電し、一65mVと絶対値が大きく分

30

散性が良好であることを確認した。

(絶縁膜層の研磨)

保持する基板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーにTEOS-プラズマCVD法で作製したSiOュ絶縁膜を形成させたSiウエハをセットし、多孔質ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼り付けた定盤上に絶縁膜面を下にしてホルダーを載せ、さらに加工加重が300g/cm²になるように重しを載せた。定盤上に上記の酸化セリウで高いるように重しを載せた。定盤上に上記の酸化セリウで高いるように重しを載せた。定盤上に上記の酸化セリウで高いるがら、定盤を30rpmで2分間回転させ、絶縁膜を研磨した。

研磨後、ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄し、120℃の大力であるとは、カーで水海を除された。 光子原源 では、 研磨前後の膜 変化を 測定 により400mm (研磨速度・200mm/分ので線 により400mm (研磨速度・200mm/分ので線 により400mm (研磨速度・200mm/分ので線 により400mm (研磨速度・2000厚みになる 腰が削られ、 ウエハ全面に 渡って均一の厚みに な 順表 を 観察したところ、明確な 傷は見られなかった。

比較例

実施例と同様にTEOS-СVD法で作製したSiO.

絶縁膜を形成させたSiウエハについて、市販シリカスラリー(キャボット社製、商品名SS225)を用いて研磨を行った。この市販スラリーのpHは10.3で、SiO、粒子を12.5重量%含んでいるものである。研磨条件は実施例と同一である。その結果、研磨による傷は見られず、また均一に研磨がなされたが、2分間の研磨により150nm(研磨速度:75nm/分)の絶縁膜層しか削れなかった。

産業上の利用可能性

以上のように、本発明にかかる研磨剤は、SiO.絶縁膜等の被研磨面を傷なく高速で研磨することができ、特に半導体チップ等の所定の基板の研磨に用いるのに適している。

32

請求の範囲

- 1. 一次粒子径の中央値が30~250nmであり粒子径の中央値が150~600nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含む酸化セリウム研磨剤。
- 2. 一次粒子径の中央値が100~250nmであり粒子径の中央値が150~350nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含む酸化セリウム研磨剤。
- 3. 一次粒子径の中央値が30~70nmであり粒子径の中央値が250~600nmである酸化セリウム粒子を媒体に分散させたスラリーを含む酸化セリウム研磨剤。
- 4. 酸化セリウム粒子の最大径が3000nm以下である請求項1~3各項記載の酸化セリウム研磨剤。
- 5. 一次粒子の最大径が600nm以下である請求項1または2記載の酸化セリウム研磨剤。
- 6. 一次粒子径が10~600nmである請求項1または2記載の酸化セリウム研磨剤。
- 7. 一次粒子径が10~100nmである請求項3記載の酸化セリウム研磨剤。
- 8. 媒体が水である請求項1~7各項記載の酸化セリウム研磨剤。

- 9. スラリーが分散剤を含む請求項1~8各項記載の酸化セリウム研磨剤。
- 1 0. 分散剤が水溶性有機高分子、水溶性陰イオン界面活性剤、水溶性非イオン性界面活性剤および水溶性アミンから選ばれる少なくとも1種である請求項1~9各項記載の酸化セリウム研磨剤。
- 11. 分散剤がポリアクリル酸アンモニウム塩である請求項10記載の酸化セリウム研磨剤。
- 12. 酸化セリウム粒子をポリアクリル酸アンモニウム塩を含有する水に分散させたスラリーを含む酸化セリウム研磨剤。
- 13. 酸化セリウム粒子が炭酸セリウムを焼成した酸化セリウムである請求項1~12各項記載の酸化セリウム研磨剤。
- 14. 請求項1~13各項記載の酸化セリウム研磨剤で所定の基板を研磨することを特徴とする基板の研磨法。
- 15. 所定の基板がシリカ膜が形成された半導体チップである請求項14記載の基板の研磨法。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP97/03490

A CLASSIFICATION OF COMME		
A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int. Cl ⁶ H01L21/304, 321 B	24525 / 22	
S21, B		
According to International Patent Classification (IPC) or to B. FIELDS SEARCHED	both national classification and IPC	
Minimum documentation searched (classification system follower	ed by classification symbols	
Int. C1 ⁶ H01L21/304, 321, B2	24B37/00	
Documentation searched other than minimum documentation to a Jitsuyo Shinan Koho Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1972 - 1995 $1972 - 1995$	
Electronic data base consulted during the international search (na	me of data base and, where practicable, search tern	os used)
C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category* Citation of document, with indication, wher		Relevant to claim No.
A JP, 8-134435, A (Mitsui M Ltd.), May 28, 1996 (28. 05. 96) Page 1 (Family: none)		1-3, 12
Further documents are listed in the continuation of Box C	See patent family annex.	
Special categories of cited documents: A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance E" earlier document but published on or after the international filing date "X" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or either the international filing date or the principle or theory underlying the invention "X" document of particular relevance; the claimed invention can considered novel or cannot be considered to involve an inventor considered to establish the publication date of another citation or either the international filing date or the principle or theory underlying the invention can considered novel or cannot be considered to involve an inventor cannot be conside		but cited to understand
special reason (as specified) "document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means	"Y" document of particular relevance; the claim	
document published prior to the international filing date but later that the priority date claimed	commined with one or more other such docum	nents, such combination
ate of the actual completion of the international search	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
December 15, 1997 (15. 12. 97)	Date of mailing of the international search re December 24, 1997 (2	
ame and mailing address of the ISA/		
Japanese Patent Office Authorized officer		
simila No		
m PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1992)	Telephone No.	

国際調査報告

国際出願番号 PCT/JP97/03490

A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC)) Int. Cl' H01L21/304,32 B24B37/00	1		
B. 調査を行った分野			
調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC)) Int. Cl' H01L21/304,321 B24B37/00			
最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの 日本国実用新案公報 1972-1995年 日本国公開実用新案公報 1972-1995年			
国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)			
C. 関連すると認められる文献			
引用文献の カテゴリー* 引用文献名 及び一部の箇所が関連すると	関連する きは、その関連する箇所の表示 請求の範囲の番号		
A JP, 8-134435, A (三井金属鉱業株			
28.5月.1996(28.05.96)、 第1頁(ファミリーなし)			
·			
C 欄の続きにも文献が列挙されている。	□ パテントファミリーに関する別紙を参照。		
* 引用文献のカテゴリー	の日の後に公表された文献		
「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す	「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって て出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理		
もの 「E」先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたも	論の理解のために引用するもの		
の 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行	「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの		
日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する	「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以		
文献(理由を付す)	上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの		
「 ○ 」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「 P 」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願	「&」同一パテントファミリー文献		
国際調査を完了した日 国際調査報告の発送日 24.12.97			
国際調査機関の名称及びあて先	特許庁審査官(権限のある職員) 4 M 9 3 5 5		
日本国特許庁(ISA/JP) 岩本 勉 卸便番号100			
東京都千代田区霞が関三丁目4番3号	電話番号 03-3581-1101 内線 3463		

THIS PAGE BLANK (USPTO)